This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

com. US 4,105,744 and US 3,956,3772

Int. CL 2:

C 07 C 57-04 C 07 C 51-32

® BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND

PATENTAMT **DEUTSCHES**

25 26 238 Offenlegungsschrift 0

Aktenzeichen:

P 25 26 238.8

2 Anmeldetag: 0

12. 6.75

Offenlegungstag:

2. 1.76

Unionspriorität: 3

(3)

29 39 39

.... 17. 6.74 USA 479724

(3) Verfahren zur Herstellung von Acrylsäure oder Methacrylsäure durch Bezeichnung:

Oxydation von Acrolein oder Methacrolein

The Standard Oil Co., Cleveland, Ohio (V.St.A.) Anmelder: **(7)**

Redies, F., Dr.-Ing. Dr.jur.; Redies, B., Dipl.-Chem. Dr.rer.nat.; Türk, D., Dr.; (4) Vertreter:

Gille, Ch., Dipl.-Ing.; Pat.-Anwälte, 4000 Düsseldorf

Dolhyj, Serge Roman, Parma; Milberger, Ernest Carl, Solon; Ø Erfinder:

Ohio (V.St.A.)

49 911 - BR

Anmelder: The Standard Oil Company, Midland Building, Cleveland, Ohio 44155/USA

Verfahren zur Herstellung von Acrylsäure oder Methacrylsäure durch Oxydation von Acrolein oder Methacrolein

AL IS HE WAS CARREST OF

Die Erfindung betrifft die Herstellung von ungesättigten
Säuren aus den entsprechenden Aldehyden; sie betrifft insbesondere ein Verfahren zur Herstellung von Acrylsäure oder
Methacrylsäure durch Oxydation von Acrolein oder Methacrolein
in Gegenwart eines aktiven Katalysators der Formel

Aa Wb Vc Mod Ox

worin bedeuten: A Fe, Mm, Cu, Sn, Sb, Cr, Ce, U, Co, Ni, Zn, Mg oder eine Mischung davon

- a eine Zahl von 0 bis 12,
- b eine Zahl von etwa 0,1 bis etwa 16,
- c eine Zahl von etwa 0,5 bis etwa 12,
- d eine Zahl von etwa 8 bis etwa 16 und

Engg61/1127

x die Anzahl der zum Absättigen der Valenz der anderen vorhandenen Elemente erforderlichen Sauerstoffatome,

bei einer erhöhten Temperatur von etwa 200 bis etwa 500°C.

Die erfindungsgemäß verwendeten aktiven katalytischen Materialien und ihre Herstellung sind bekannt. So ist beispielweise
der erfindungsgemäß verwendete Grundkatalysator, der Wolfram,
Vanadin und Molybdän enthält, in der US-Patentschrift
3567 773 beschrieben. Andere erfindungsgemäß verwendete
Katalysatoren sind ebenfalls bekannt und diese aktiven
Katalysatoren werden erfindungsgemäß nicht modifiziert.
Es hat sich gezeigt, daß diese bekannten Katalysatoren
besonders wirksam sind bei der Herstellung von Acrylsäure
und Methacrylsäure aus dem entsprechenden Aldehyd.

Ziel der vorliegenden Erfindung ist es, diese Katalysatoren für die Herstellung von ungesättigten Säuren, insbesondere von Acrylsäure und Methacrylsäure, noch wirksamer zu machen.

Gegenstand dr Erfindung i tein Verfahren zur Herstellung von Acrylsäure oder Methacrylsäure durch Oxydation von Acrolein 509881/1142

oder Methacrolein in Gegenwart eines aktiven Katalysators der allgemeinen Formel

worin bedeuten:

A Fe, Mn, Cu, Sn, Sb, Cr, Ce, U, Co, Ni, Zn, Mg oder eine Mischung davon,

- a eine Zahl von O bis 12,
- b eine Zahl von etwa 0,1 bis etwa 16,
- c eine Zahl von etwa 0,5 bis etwa 12,
- d eine Zahl von etwa 8 bis etwa 16 und
- x die Anzahl der zum Absättigen der Valenz der übrigen vorhandenen Elemente erforderlichen Sauerstoffatome.

Bei einer erhöhten Temperatur von/200 bis etwa 500°C, das dadurch gekennzeichnet ist, daß ein schichtenförmiger (beschichteter) Katalysator verwendet wird, der im wesentlichen aus einem inerten Trägermaterial mit einem Durchmesser von mindestens 20 Mikron und einer äußeren Oberfläche sowie einem durchgehenden Überzug aus dem aktiven Katalysator auf dem inerten Träger besteht, der fest an der äußeren Oberfläche des Trägers haftet.

Durch Verwendung dieser schichtenförmigen Katalysatoren bei der Reaktion zur Herstellung von ungesättigten Säuren wird eine sehr geringe Exothermie erzeugt, welche die bessere Steuerung der Umsetzung erlaubt. Es werden hohe Ausbeuten in einem einzigen Durchgang erzielt und unerwünschte Nebenprodukte eliminiert.

Hauptaspekt der vorliegenden Erfindung ist der erfindungsgemäß verwendete, spezielle schichtenförmige Katalysator.

Der spezielle schichtenförmige Katalysator besteht aus einem
inneren Trägermaterial mit einer äußeren Oberfläche und
einem auf dieser äußeren Oberfläche befindlichen Überzug
aus dem aktiven katalytischen Material. Diese Katalysatoren
können nach den verschiedensten Verfahren hergestellt werden.

Das Trägermaterial für den Katalysator bildet den inneren Kern des Katalysators. Dies ist ein im wesentlichen inerter Träger und er kann im wesentlichen irgendeine beliebige Teilchengröße haben, obgleich ein Durchmesser von mehr als 20 Mikron bevorzugt ist. Für die erfindungsgemäße Verwendung in einem kommerziellen Reaktor besonders bevorzugt sind solche Träger, die kugelförmig sind und einen Durchmesser

von etwa 0,32 bis etwa 1,27 cm (1/8 bis 1/2 inch) aufweisen. Diese inerten Trägermaterialien können aus den verschiedensten Materialien ausgewählt werden, die bekannt dafür sind, daß sie bei der Oxydationsreaktion im wesentlichen inert sind. Unter dem hier verwendeten Ausdruck "im wesentlichen inert" sind solche Materialien zu versehen, die bei der Herstellung von Acrylsäure aus Acrolein unter den Reaktionsbedingungen pro Durchgang eine Umwandlung von weniger als etwa 20 % ergeben. Geeignete Materialien für diese Träger sind die normalerweise verwendeten Oxide, wobei Siliciumdioxid, Aluminiumoxid, Aluminiumoxid-Siliciumdioxid, Siliciumcarbid, Titandioxid und Zirkoniumdioxid bevorzugt sind.

Die zweite Komponente des schichtenförmigen Katalysators ist das aktive katalytische Material, das in Form einer Schicht auf den inerten Träger aufgebracht wird. Bei diesen aktiven kataly-tischen Materialien kann es sich um irgendeines der Materialien handeln, die unter die oben angegebene allgemeine Formel fallen. Wie bereits weiter oben angegeben, sind diese katalytisch aktiven Materialien bekannt, ihre Verwendung in Form von schichtenförmigen Katalysatoren ist jedoch nicht bekannt. Bevorzugte aktive katalytische

Materialien sind solche der oben angegebenen allgemeinen Formel, die nur Wolfram, Vanadin und Molybdän enthalten, d. h. in denen a null ist. Bevorzugt sind auch solche Katalysatoren, in denen a eine Zahl von größer als O und A Ce, Cu, U, Co, Sn, Sb, Cr oder eine Mischung davon bedeuten. Spezifische Katalysatoren von besonderem Interesse sind solche, die Zinn oder Kupfer allein oder in Kombination mit anderen Materialien, wie Antimon oder Chrom, enthalten.

Die schichtenförmigen Katalysatoren werden aus diesen aktiven katalytischen Materialien und einem Trägermaterial hergestellt. Das zweckmäßigste Verfahren zu ihrer Herstellung besteht darin, daß man das Trägermaterial mit Wasser teilweise benetzt und das teilweise feuchte Trägermaterial in einem Pulver des aktiven Katalysators wälzt. Dies wird am zweckmäßigsten dadurch erreicht, daß man das teilweise feuchte Trägermaterial in eine sich drehende Trommel oder Flasche einführt und dem sich drehenden Material den gepulverten Katalysator zugibt. Dabei wird ein gleichmäßiger schichtenförmiger Katalysator erhalten.

Das Verfahren zur Oxydation von Acrolein zu Acrylsäure oder zur Oxydation von Methacrol in zu Methacrylsäure 509881/1142 ist an sich bekannt. Diese Reaktionen werden im allgemeinen in der Weise durchgeführt, daß man eine Mischung aus dem ungesättigten Aldehyd und molekularem Sauerstoff bei einer erhöhten Temperatur von etwa 200 bis etwa 500°C mit dem Katalysator in Kontakt bringt. Diese Reaktionen können bei Atmosphärendruck, bei Überdruck oder bei Unterdruck unter Anwendung von Kontaktzeiten von weniger als 1 Sekunde bis zu einigen Sekunden oder mehr durchgeführt werden. Die Umsetzung wird am zweckmäßigsten in einem Fixbettreaktor durchgeführt, obgleich sie auch in einem Fließbettreaktor durchgeführt werden kann, vorausgesetzt, daß das Trägermaterial in bezug auf seine Teilchengröße klein genug ist.

Die drei Hauptvorteile des erfindungsgemäßen Verfahrens sind folgende:

1.) die Exothermie der Reaktion ist wesentlich geringer,
d. h. mit anderen Worten, die Differenzzwischen der
Badtemperatur und der Reaktionstemperatur ist sehr
viel kleiner als bei Verwendung des reinen katalytischen
Materials allein oder bei Verwendung des katalytischen
Materials in Mischung mit einem Trägermaterial;

- 2.) es wurde gefunden, daß die unter Verwendung des schichtenförmigen Katalysators pro Durchgang erzielte Umwandlung ebenso gut oder besser ist als bei Verwendung der nicht-schichtenförmigen Katalysatoren;
- 3.) es wurde gefunden, daß die schichtenförmigen Katalysatoren in einigen Fällen die Bildung von Essigsäure als unerwünschtes Nebenprodukt praktisch eliminieren.

Aufgrund dieser Vorteile stellt der erfindungsgemäß verwendete Katalysator bei der Herstellung von ungesättigten Säuren einen wesentlichen Fortschritt auf diesem Gebiet der kommerziellen Technologie dar.

Die Erfindung wird durch die folgenden Beispiele näher erläutert, ohne jedoch darauf beschränkt zu sein.

Vergleichsbeispiele A - B und Beispiele 1 bis 2

Vergleich der schichtenförmigen Katalysatoren mit nichtschichtenförmigen Katalysatoren

Ein erfindungsgemäß verwendeter Grundkatalysator der Formel $W_{1,2}V_3Mo_{12}O_x$ wurde hergestellt aus 72,0 g MoO_3 , 11,3 g V_2O_5 und 9,19 g Wolframmetallpulver durch Kochen unter Rückfluß in Wasser. Die dabei erhaltene Aufschlämmung wurde eingedampft

509881/1142

und 3 Tage lang bei etwa 115°C getrocknet. Es wurde ein trockenes Pulver erhalten. Dieses Pulver wurde in Form einer Schicht auf ein SA 5223 Alundum mit einer Teilchengröße von 2,0/0,60mm (10/30 mesh) aufgebracht, in-dem man 25 g Alundum mit 1,03 ccm Wasser benetzte und 6,25 g des oben hergetellten aktiven Katalysators in 5 gleichen Portionen zugab. Während und nach jeder Zugabe wurde das Alundum in einer Glasflasche gedreht. Es wurden harte, gleichmäßige schichtenförmige Katalysatoren erhalten, die aus dem Alundumträger und einem durchgehenden, fest daran haftenden Überzug aus dem Katalysator bestanden.

Die Oxydationsversuche wurden in einem rohrförmigen 20 ccmReaktor durchgeführt, der aus einem Rohr aus rostfreiem Stahl
mit einem Innendurchmesser von 1 cm bestand. In einem Verhältnis von 1/10/6 wurden Acrolein, Luft und Wasserdampf
als Reaktanten eingeführt. Die dabei erhaltenen Ergebnisse,
die in der folgenden Tabelle I angegeben sind, werden wie
folgt ausgedrückt:

Ausbeute in einem einzigen	Mole des gebildeten Produktes x 100
Durchgang (%)	Mole an zugeführtem Acrolein
(m)	Mole an umgestztem Acrolein x 100
Umwandlung (%)	Mole an zugeführtem Acrolein
	Mole an gebildeter Acrylsäure x 100
Selektivität (%)	Mole an umgesetztem Acrolein

Tabelle I

Einfluß der Schichtenbildung auf die Leistungsfählgkeit eines Katalysators der Formel $^{\rm W}_{1,2}{}^{\rm V}{}_{3}^{\rm Mo}{}_{12}{}^{\rm O}{}_{\rm K}$

Temperaturen, $^{ m C}$ Beispiel Katalysator Bad Exo- ΔT
ther- mie
232 256 23
260 294 34
260 269
274 282 8

Aus den vorstehenden Daten ist zu ersehen, daß die erfindungsgemäßen Katalysatoren den bekannten Katalysatoren dadurch überlegen sind, daß sie eine niedrigere Exothermie aufweisen, Acrylsäure in höheren Ausbeuten in einem einzigen Durchgang bilden und keine Essigsäure als Nebenprodukt entsteht.

Vergleichbeispiele C und D und Beispiele 3 bis 7
Wirkung von verschiedenen Mengen an aktivem Katalysator

Auf die gleiche Weise wie oben angegeben, wurde ein aktiver Katalysator der Formel Cu₂Sn_{0,5}W_{1,2}V₃Mo₁₂O_x hergestellt und in verschiedenen Mengen auf Alundum in Form einer Schicht aufgebracht. Die Ergebnisse dieser Versuche sind in der folgenden Tabelle II angegeben. Die Herstellung von Acrylsäure aus Acrolein wurde wie oben angegeben durchgeführt.

						•			
		Selekti- vität	98,9	96,5	98,2	98,2	98,3	98,2	7,76
ischem e	e in %	Umwand- lung	95,8	100	94,5	100	93,0	100	100
Tabelle II verschiedenen Mengen an aktivem katalytischem die Reaktion von Acrolein zu Acrylsäure	Ergebnisse	bei einem Durchgang e Essigsäure	0	0,5	. 0	0	0	.0	0
akti ein z		윤리비					. ·		
gen an Acrol		Ausbeute be einzigen Du Acrylsäure	94,8	96,5	92,8	98,2	91,4	98,2	7,76
Tabelle II Einfluß der verschiedenen Mengen Material auf die Reaktion von Acr	Kontakt-	zeit in Sekunden	2,4	2,2	2,2	2,1	2,3	2,2	2,2
rschie ie_Res	In °C	Δ Τ	∞	53	9	∞	7	œ	10
is der ver	Temperaturen in	Exother- mie	227	261	251	268	239	254	242
Einfluß Material	Temp	Bad	en- 218	n- 232	g 246	g 260	8 232	.8	232
		Katalysator	Vgl.Bsp. C nicht-schichten- förmig 21	Vgl.Bsp.D nicht-schichten- förmig	schichtenförmi 20% aktiv	schichtenförmig 20 % aktiv	schichtenförmig 30 % aktiv	schichtenförmig 30 % aktiv	schichtenförmi 40 % aktiv
		Beispiel		Vgl.Bsp.I	m	4	د	9	2
			50	9881	/114:	2			•

Vergleichbeispiele E und F und Beispiele 8 bis 10 Cer enthaltende Katalysatoren

Auf die gleiche Weise wie oben angegeben wurden Cerkatalysatoren der Formel Ce₂W_{1,2}V₃Mo₁₂O_x hergestellt und in bezug auf die Herstellung von Acrylsäure geprüft. Die dabei erhaltenen Ergebnisse sind in der folgenden Tabelle III angegeben.

Tabelle III

	i 回	infla	18 der Schic	hten	ofldung_suf_	Einfluß der Schichtenbildung auf Cer enthaltende Katalysatoren	Katalysa	toren	
		Temp	eraturen in	ວິ	Kontaktzeit	Ergeb	Ergebnisse in %	%	
Beispiel	Katalysator	Bad	Exothermie	ΔT	Bad Exothermie AT in Sekunden	Ausbeute bei einem einzi- gen Durchgang	Umwand- lung	Selekti- vität	
Vgl.Bsp.B	Vgl.Bsp.B nicht-schichten- förmig 2	288	301	13	2,0	96,1	100	96,1	
&	schichtenförmig 30 % aktiv	288	294	7	2,0	73,7	75,7	97,3	, ,
6	schichtenförmig 30 % aktiv	او 316	321	9	1,9	87,7	91,0	91,0 96,3	
10	schichtenförmig 30 % aktiv	18 329	335	9	1,9	0,96	100	0,96	

+) in keinem der Versuche wurde Essigsäure gebildet.

Patentansprüche

1) Verfahren zur Herstellung von Acrylsäure oder Methacrylsäure durch Oxydation von Acrolein oder Methacrolein in Gegenwart eines aktiven Katalysators der allgemeinen Formel

AaWb Vc Mod Ox

worin bedeuten:

- A Fe, Mn, Cu, Sn, Sb, Cr, Ce, U, Co, Ni, Zn, Mg oder eine Mischung davon,
- a eine Zahl von O bis 12,
- b eine Zahl von etwa 0,1 bis etwa 16,
- c eine Zahl von etwa 0,5 bis etwa 12,
- d eine Zahl von etwa 8 bis etwa 16 und
- x die Anzahl der zum Absättigen der Valenz der übrigen vorhandenen Elemente erforderlichen Sauerstoffatome

bei einer erhöhten Temperatur von etwa 200 bis etwa 500°C, dadurch gekennzeichnet, daß ein schichtenförmiger Katalysator verwendet wird, der im wesentlichen aus einem inerten Trägermaterial mit einem Durchmesser von mindestens 20 Mikron und einer äußeren Ob rfläche und einem durchgehenden

Überzug aus dem aktiven Katalysator auf dem inerten Träger, der fest an der äußeren Oberfläche des Trägers haftet, besteht.

- 2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der aktive Katalysator etwa 10 bis etwa 100 Gew.% des inerten Trägers ausmacht.
- 3. Verfahren nach Anspruch 1 und/oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß der inerte Träger aus der Gruppe Siliciumdioxid, Aluminiumoxid, Aluminiumoxid-Siliciumdioxid, Siliciumcarbid, Titandioxid und Zirkoniumdioxid ausgewählt wird.
- 4. Verfahren nach mindestens einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß ein aktiver Katalysator der in Anspruch 1 angegebenen allgemeinen Formel verwendet wird, in dem a die Zahl O bedeutet.
- 5. Verfahren nach mindestens einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß ein aktiver Katalysator der in Anspruch 1 angegebenen allgemeinen Formel verwendet wird, in der a eine Zahl von größer als 0 und A Ce, Cu, U, Co, 509881/1142

Sn, Sb, Cr oder eine Mischung davon bedeuten.

- 6. Verfahren nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, daß A Sn, Cu oder eine Mischung davon bedeutet.
- 7. Verfahren nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, daß A Cu bedeutet.
- 8. Verfahren nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, daß A Sb und Cu bedeutet.
- 9. Verfahren nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, daß A Cr und Cu bedeutet.